⑩ 日本国特許庁(JP)

⑪特許出願公開

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A)

昭61 - 170904

@Int_Cl.4

識別記号

庁内整理番号

每公開 昭和61年(1986)8月1日

G 11 B 5/024 7736-5D

審査請求 未請求 発明の数 2 (全6頁)

磁気テープのための磁気消去装置 の発明の名称

> 随 昭60-10589 の特

願 昭60(1985)1月23日 @出

根 清 明 79発

東京都世田谷区喜多見3丁目17番地11号

東京都世田谷区喜多見9丁目3番地8号 アルテツク株式会社 ①出 顖

弁理士 尾崎 光三 何代 理

1. 発明の名称 磁気テープのための磁気消去装置

2. 特許請求の範囲

- (1) 駆動電流に応じた磁界を形成する消去ヘッド 4 と、飲消去ヘッド 4 に対して、そのエンベロ ープが徐々に減衰する正弦波交番電流を駆動電 流として供給する駆動電流供給手段10とから成 り、前記消去ヘッド4により形成された磁界に 対して磁気テープを相対移動させる磁気テープ のための磁気消去装置において、前記駆動電流 供給手段10が、商用周波数よりも相当に高い周 波数を有する、正弦波交番電流パーストを閲歇 的に繰返し出力するリンギング発振手段15であ ることを特徴とする磁気テープのための磁気消 去装置。
- (2) 前紀消去ヘッド4は、駆動電流により駆動さ れる消去コイル5と、その一脚が眩コイルを貫

通し、抜脚と他脚との間には、磁界を放射する 空隙を有する透磁性のコア6とから成る特許請 求の範囲第1項記載の磁気テープのための磁気 消去装置。

- (3) 前記消去ヘッド4が固定され、該消去ヘッド から放射される磁界中を通過するように磁気テ ープを移動させたことを特徴とする特許請求の 範囲第1項記載の磁気テープのための磁気消去
- (4) 駆動電流に応じた磁界を形成する消去ヘッド 4 と、該消去ヘッド4 に対して、ぞのエンペロ - プが徐々に減衰する正弦波交番電流を駆動電 流として供給する駆動電流供給手段10とから成 り、前記消去ヘッド4により形成された磁界に 対して磁気テープを相対移動させる磁気テープ のための磁気消去装置において、前記駆動電流 供給手段10が、商用周波数よりも相当に高い周 波数を有する、正弦波交番電流パーストを間歇 的に繰返し出力するリンギング発振手段15であ り、上記消去ヘッド4は、その内部が磁気テー

プ配設空間となる中空部26を有し、該中空部の中心軸に沿って磁界を形成する空芯コイル25であることを特徴とする磁気テープのための磁気消去装置。

- (5) 前記空芯コイル25が固定され、該空芯コイルの中空部26内に形成された磁界中で、該コイルの中心軸と直交する回転軸を中心として磁気テープを回転させることを特徴とする特許請求の範囲第4項記載の磁気テーブのための磁気消去接置。
- 3. 発明の詳細な説明

<技術分野>

との発明は、各種の磁気テーブのための磁気 消去装置に関するものであり、特に、磁気消去 のための所要時間を大幅に短縮した磁気消去装 置に係わるものである。

<従来技術>

一般に、各種の磁気テーブに記録された磁気

消去コイル 5 とを接続したものであり、該共振用コンデンサー 13 と消去コイル 5 によって共振回路が形成されている。一方、前記 8 C R スイッチ 12 には、コントローラー14 が接続されていて、8 C R スイッチ 12 を駆動するためのトリ が信号を発生し、該 8 C R スイッチ 12 の通電角を制御して、共振回路に供給する電力を調整するものである。

かかる駆動電流供給手段10によって、消去へっド4の消去コイル5には、そのエンベローブが徐々に減衰する商用間波数の正弦波交番電流が供給されるので、消去へっド4には、徐々に減衰する商用周波数の交番磁界が形成されて、 これが回転テーブル1上の磁気テープ3に対して一様に付与され、その磁気記録が消去されるのである。

ところで、上記装置においては、駆動電流供給手段10の電源として商用電源11を用いているために、当然のこととして、その周波数が商用周波数であって 50 Hz 又は 60 Hz と低く、交番

そして、上記消去ヘッド4に対する駆動電流 供給手段10としては、第2図に示すような駆動 回路が用いられていた。即ち、商用電源11に3 CRスイッチ12が直列に接続され、ここに、共 扱用コンデンサー13とこれに並列に接続された

電流の周期が長いので、磁気テーブの磁気消去 に必要な所望の交番数をとるための所要時間が 長くなるという欠点があった。またこのために、 消去ヘッド部での発熱が、その長い所要時間中、 連続的に高いデューティ比で行われて、単位時 間当りの総発熱量が相当に大きくなるので、装 置の昇温が著しく、連続使用に耐えないという 難点があった。

加うるに、 50 Hz 用と 60 Hz 用の二機種を備える必要があるという欠点もあった。

< 目 的 >

この発明の目的は、上記従来技術に基づく磁気テープのための磁気消去装置における構造上の制約による消去のための所要時間の長さ等の問題点に鑑み、高周波数のリンギング発振手段を駆動電流供給手段として使用する構成とすることにより、前配欠点を除去し、難点を解消して、要処理時間の短縮化が図れる優れた磁気消去装置を提供せんとするものである。

<構 成>

上記目的に沿うての発明の構成は、消去へっ ドに対する駆動電流供給手段として、高い周波 数のリンギング発振手段を用いて、リンギング 振勘を発生させ、エンベローブが徐々に被褻す る高い周波数の正弦波交番電流パーストを間歇 的に繰返し出力してこれに応じた高い周波数の 交番磁界を消去ヘッドから放射、形成して磁気 テープに何回もの高い周波数の減衰波形を付与 することを要旨とするものであり、又、前記消 去ヘッドにおける消去コイルを中空状の空芯コ イルとしてコアを省略し、該空芯コイル内に磁 気テープを配設することにより、装置全体の軽 量化を図るとともに、消去コイルによって形成 される磁界の方向を、磁気テープの磁気消去の ためのオリエンテーションと整合させて効率的 な磁気消去を行うようにしたことをも要旨とす るものである。

<実施例>

18を接続したものである。

上記リンギング発振手段15は、第5図に示すように、同図(A)に示すトリガ信号に応じて、(B)に示すような、エンベローブが徐々」に減衰する高周波の正弦波交番電流パースト23を繰返し出力する。

かかるリンギング発掘手段15を第1図に示す 消去ヘッド4に対する駆動電流供給手段として 用いると、該消去ヘッド4は上記エンベローブ が減衰する高周波の正弦波交番電流によって、 徐々に減衰する高周波交番磁界を放射形成し、 磁気テープ3の1回転中に何回もの高周波減衰 波形が一様に付与されて、磁気記録が消去され るものである。

そして、上記リンギング発振手段15によって発生するリンギング振動の周波数を表わす式もよく知られており、上記実施例においては約500 Hz 程度に選定されていて、かかるリンギング振動による減衰交番磁界を30サイクル程度だけ磁気テーブに付与するものである。

次に、この発明の実施例について第1図を援用するとともに、第3図以下の図面に基づいて 説明すれば以下の通りである。

第3図において、駆動電流供給手段10はリンギング発振手段15として構成されており、該手段15においては、電源として高電圧(600 V程度)の直流電源16が用いられていて、該電源16には、消去コイル5と3CRスイッチ17には、トリガ信号を印加するコントローラー18が接続されている。そして、消去コイル5及び3CRスイッチ17と並列に共振用コンデンサー19が接続されているの。3CRスイッチ17と並列に共振用コンデンサー19が接続されているの8CRスイッチ17と並列に挿入されている。

なお、リンギング発展手段15は上記酸機のものに限らず、第4図に示すようなものであってもよい。すなわち、直流電源16に対して、消去コイル5と共振用コンデンサー19を並列にしたものを接続し、これにGTOスイッチ21を接続するとともに、該スイッチ21にコントローラー

ところで、前記従来技術における駆動電流供給手段10においては、上記したとおり、商用思波数が低いののより、表表回路における消去コイルのインダクタスとは大きなければならないので、透磁とでは大きせる観点からコアを用いることがどうであった。その分だけコスト高になるという欠点があった。

ところが、この発明によれば、高い周波数の 交番電流が発生するので、共振回路を形成する 消去コイル 5 のインダクタンスしが小さくても 共振が充分可能であって、コアを省略すること ができるようになった。

その結果、第6図に示すように、コアを省き、 空芯形の消去コイルによって消去ヘッドを構成 することができるものである。

図において、消去ヘッド4は空芯コイル25によって構成されていて、該空芯コイル25には、中空部26が形成されている。

上記のようにこの発明によれば、消去へっとは対する駆動電流供給手段として、高高度するした。なななる電流パーストを間歇的に繰返し出力するリンギング発援手段を用いたので、強力して、1回転中に何回もの減衰形がを見いから、強気消去に必要な所望の交番数をというのでは、1000万里時間が大幅に短縮できるという優れ

4. 図面の簡単な説明

第1 図は磁気消去装置の消去へッド部を表わすもので、第1 図(A)は上面図、第1 図(B)は側面図、第1 図(C)は第1 図(A)の X - X 断面図、第2 図は従来の駆動電流供給手段、第3 図以下はこの発明の実施例を示すものであり、第3 図は取動電流供給手段たるリンギング発振手段の他の例、第5 図はトリガパルス、第5 図(B)はリンギング振動を示し、第6 図は消去コイルの他の実施例を示すもので、第6 図(A)は斜視図、第6 図(B)は縦断面図、第6 図(C)は側断面図である。

3 … … 磁気テープ 4 … … 消去ヘッド

5 … … 消去コイル 6 … … コア

10 … … 駆動電流供給手段

15 … … リンギング発振手段

23 ……正弦波交番電流パースト

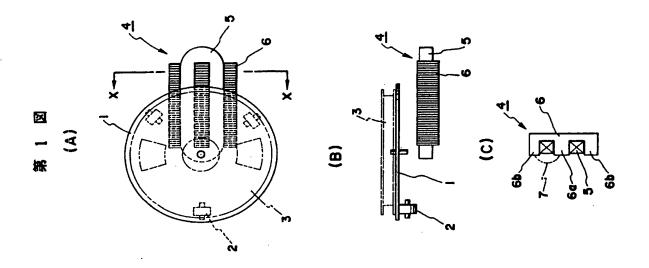
25 … … 空芯コイル 26 … … 中空部

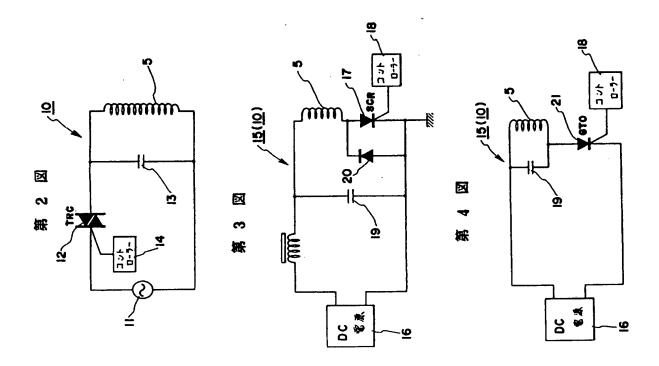
た効果が奏される。

加うるに、消去ヘッド部での発熱が、バースト毎に間歇的に低いデューティ比で行われて、 単位時間当りの総発熱量が著しく低下するので、 装置の昇温がさほどでなく、連続使用に耐え、 作業能率が一段と向上する。

さらに、この発明に牽連する第二の発明によれば、消去ヘッドにおける消去コイルを中空部を有する空芯コイルとしてコアを省略したので、装置全体の軽量化が図れるとともに、コスト面での経済化をもたらすことができるという効果も奏される。

そして、空芯コイルの中空部内に、該コイルの中心軸と直交する回転軸を中心として回転するように磁気テープを配置することにより、空芯コイルによって形成される磁界の方向と、磁気テープの磁気消去のためのオリエンテーションとを一致させることができるので、極めて効率的な磁気消去ができるものである。





特開昭61-170904 (6)

第 5 図





第 6 図

